

Rec'd PCT/PTO 11 NOV 2006

10/555385

**Document made available under the
Patent Cooperation Treaty (PCT)**

International application number: PCT/JP05/009982

International filing date: 31 May 2005 (31.05.2005)

Document type: Certified copy of priority document

Document details: Country/Office: JP
Number: 2004-166118
Filing date: 03 June 2004 (03.06.2004)

Date of receipt at the International Bureau: 07 July 2005 (07.07.2005)

Remark: Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in compliance with Rule 17.1(a) or (b)



World Intellectual Property Organization (WIPO) - Geneva, Switzerland
Organisation Mondiale de la Propriété Intellectuelle (OMPI) - Genève, Suisse

日本特許庁
JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日
Date of Application: 2004年 6月 3日

出願番号
Application Number: 特願2004-166118

パリ条約による外国への出願
に用いる優先権の主張の基礎
となる出願の国コードと出願
番号

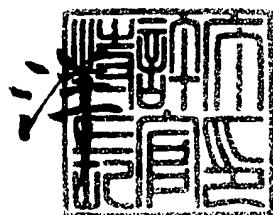
The country code and number
of your priority application,
to be used for filing abroad
under the Paris Convention, is

出願人
Applicant(s): HOYA株式会社

2005年 6月 22日

特許庁長官
Commissioner,
Japan Patent Office

小川



【書類名】 特許願
【整理番号】 HOY0913
【あて先】 特許庁長官殿
【国際特許分類】 B29C 33/38
【発明者】
【住所又は居所】 東京都新宿区中落合2丁目7番5号 HOYA株式会社内
【氏名】 上野 保典
【発明者】
【住所又は居所】 東京都新宿区中落合2丁目7番5号 HOYA株式会社内
【氏名】 佐藤 良幸
【特許出願人】
【識別番号】 000113263
【氏名又は名称】 HOYA株式会社
【代理人】
【識別番号】 100091362
【弁理士】
【氏名又は名称】 阿仁屋 節雄
【選任した代理人】
【識別番号】 100090136
【弁理士】
【氏名又は名称】 油井 透
【選任した代理人】
【識別番号】 100105256
【弁理士】
【氏名又は名称】 清野 仁
【手数料の表示】
【予納台帳番号】 013675
【納付金額】 16,000円
【提出物件の目録】
【物件名】 特許請求の範囲 1
【物件名】 明細書 1
【物件名】 図面 1
【物件名】 要約書 1

【書類名】特許請求の範囲

【請求項 1】

成形面が、成形品の球面形状の設計曲面に形成された成形型を用意し、この成形型から成形された成形品の曲面形状を測定し、測定した上記成形品の曲面と上記成形品の上記設計曲面とを比較して両曲面の誤差を求め、

この誤差に対応する情報を、曲面が球面形状の成形品を成形するための補正情報として特定し、

曲面が非球面形状の成形品を成形する成形型の成形面の設計値を、当該非球面形状の曲面を有する成形品に適合した上記補正情報を用いて補正して設計することを特徴とする成形型の設計方法。

【請求項 2】

非球面形状の曲面を有する成形品に適合した上記補正情報は、成形しようとする曲面が非球面形状の成形品と同一のレンズ素材であって、上記成形品の非球面形状の設計曲面における頂点曲率半径、または当該成形品の非球面形状の設計曲面における全面での平均曲率半径と一致する曲率半径を有する球面形状の成形品の設計曲面の補正情報であることを特徴とする請求項 1 に記載の成形型の設計方法。

【請求項 3】

成形面が、成形品の球面形状の設計曲面に形成された成形型を用意し、

この成形型から成形された成形品の曲面形状を測定し、この測定値を非球面の式に近似させて上記成形品の曲面を非球面として特定し、

非球面の式にて特定された上記成形品の曲面と、上記成形品の上記設計曲面とを比較して両曲面の誤差を求め、

この誤差に対応する情報を、曲面が球面形状の成形品を成形するための補正情報として、当該成形品の特性毎にデータベース化し、。

このデータベース化された補正情報を用いて、曲面が非球面形状の成形品を成形する成形型の成形面の設計値を補正して設計することを特徴とする成形型の設計方法。

【請求項 4】

上記非球面の式は、Z を成形品の頂点から当該成形品の軸方向に測った距離、X、Y を上記頂点から上記軸と垂直な方向に測った距離としたときに、 $\rho^2 = X^2 + Y^2$ 、R を頂点曲率半径としたときに頂点曲率 C を $C = 1/R$ 、K を円錐定数、 A_{2i} を非球面係数（i が整数）としたとき、次の式（1）であることを特徴とする請求項 3 に記載の成形型の設計方法。

【数 1】

$$Z = \frac{C\rho^2}{1 + \sqrt{1 - (1+K)C^2\rho^2}} + \sum_{i=1}^n A_{2i}\rho^{2i} \quad \text{--- (1)}$$

【請求項 5】

上記式（1）の第 1 項 ($K = 0$) である基準球面成分により、成形された成形品の曲面における球面形状成分の誤差に対応するために、成形品の球面形状の設計曲面に形成された成形型の成形面の全体形状を補正する全体形状補正情報を求め、

また、上記式（1）の第 2 項である多項式成分により、成形された成形品の曲面における球面形状以外の成分の誤差に対応するために、成形品の球面形状の設計曲面に形成された上記成形型の上記成形面の局所形状を補正する局所形状補正情報を求め、

これらの各補正情報のそれぞれを分離独立して、設計曲面が球面形状を有する上記成形品の特性毎にデータベース化することを特徴とする請求項 4 に記載の成形型の設計方法。

【請求項 6】

上記全体形状補正情報は、式（1）の第 1 項 ($K = 0$) である基準球面成分が表す基準球面の曲率半径と、成形品の球面形状の設計曲面における曲率半径との差に基づいて決定す

ることを特徴とする請求項 5 に記載の成形型の設計方法。

【請求項 7】

上記局所形状補正情報は、式（1）の第2項である多項式成分が表す、成形された成形品の曲面における球面形状以外の成分の高さ（Z値）と、上記成形品の球面形状の設計曲面の高さ（Z値）とを用いて算出される形状変化率に基づいて決定し、上記形状変化率をデータベース化することを特徴とする請求項 5 または 6 に記載の成形型の設計方法。

【請求項 8】

上記成形品の特性は、当該成形品である光学レンズのレンズ素材及び、球面形状の設計曲面の形状であることを特徴とする請求項 3 乃至 7 のいずれかに記載の成形型の設計方法。

【請求項 9】

曲面が非球面形状の成形品を成形する上記成形型の成形面の設計は、成形品の非球面形状の設計曲面に、非球面形状の曲面を有する成形品に適合した、データベース化された全体形状補正情報と局所形状補正情報を加算することにより実施することを特徴とする請求項 5 乃至 8 のいずれかに記載の成形型の設計方法。

【請求項 10】

非球面形状の曲面を有する成形品に適合した、データベース化された上記全体形状補正情報と上記局所形状補正情報は、成形しようとする曲面が非球面形状の成形品と同一のレンズ素材であって、上記成形品の非球面形状の設計曲面の平均曲率半径と一致する曲率半径を有する球面形状の成形品の設計曲面についてデータベース化された全体形状補正情報と局所形状補正情報をすることを特徴とする請求項 9 に記載の成形型の設計方法。

【請求項 11】

請求項 1 乃至 10 のいずれかに記載の成形型の設計方法を実施して成形されたことを特徴とする成形型。

【請求項 12】

請求項 11 に記載の成形型を用いて成形されたことを特徴とする成形品。

【請求項 13】

請求項 12 に記載の成形品はメニスカス形状の眼鏡レンズであることを特徴とする成形品。

【書類名】明細書

【発明の名称】成形型の設計方法、成形型及び成形品

【技術分野】

【0001】

本発明は、成形型から成形品（例えは光学レンズ）を成形する際に当該成形品の形状が変形してしまう場合であっても、この変形を考慮して所望形状の成形品を成形する成形型を設計する成形型の設計方法、この成形型の設計方法にて設計された成形型、及びその成形型により成形された成形品に関する。

【背景技術】

【0002】

光学レンズを成形型によって成形品として成形する場合には、光学レンズ各部における素材に依存する収縮、光学レンズの形状に起因する応力などのため、成形型の成形面を光学レンズの設計曲面が有する設計値とおりに設計すると、成形後の光学レンズは、一般には、光学レンズの設計曲面と同一な形状にならない。例えは、球面レンズを成形すべく、成形面が球面形状に形成された成形型を用いて球面レンズを成形すると、成形品である光学レンズは、非球面形状を含む球面以外の形状となってしまう。従って、光学レンズの設計曲面と同一な形状の曲面を有する光学レンズを製造するためには、成形型の成形面に適切な補正を加える必要がある。

【0003】

この光学レンズの成形による形状誤差、及び当該誤差から導かれる成形型の成形面の補正量は、光学レンズの屈折力、レンズ素材、設計曲面の形状毎に異なり、これらの組み合わせにより複雑な傾向を有する。適切な補正量を決定するためには、各成形型において実際の変形を実験的に検証する必要がある。

【0004】

しかしながら、成形による光学レンズの形状誤差がレンズ素材や設計曲面の形状などからは予測不可能であること、及びこの形状誤差と適切な補正量との関係が不明確であるなどことから、補正量への変換係数等は主に作業者の経験に基づいて行われ、定量化されていない。従って、適切な補正量の決定には熟練が必要となり、また、熟練者によつても精度のよい補正量を得るためには、新製品毎に時間をかけて多くの成形テストを行い、試行を繰り返して補正量を所定の値域に収束させる作業を行つてゐる。

【0005】

具体的な作業は（a）全種類の光学レンズを、該当する成形型によりテスト成形し、（b）光学レンズの設計値に対する誤差を測定する。そして（c）測定された誤差に様々な係数を乗じて仮の補正量（経験値）を算出して成形型を作り直す。（d）作り直された成形型により光学レンズを再度テスト成形し、（e）光学レンズの形状誤差を測定する。上記（c）～（e）を繰り返して補正の最適化を行う。

【0006】

ところが、補正量を収束させるためには数多くの成形テストが必要となる。更に、光学レンズ、例えは眼鏡レンズの場合、その種類が一つの新製品毎に300種以上、成形型の種類が600種程度、全種類で1万種以上になるため、成形型の補正量確定のための作業は新製品の発売毎に数ヶ月に及ぶ。

【0007】

従来、成形型の成形面に加える補正量について、成形された光学レンズと、この光学レンズの設計値との誤差が最小となるように最小二乗法を用いて单一の曲率を有する球面形状を求め、この球面形状の曲率を平均曲率として用いて成形型を補正する方法がある（第1の従来の技術）。

【0008】

また、第2の従来の技術として、単純な形状の場合には、収縮を考慮した変形が予測可能であり、この予測値を補正量として適用する方法もある（特許文献1）。

【0009】

更に、第3の従来の技術として、設計値との形状誤差を測定し、この形状誤差測定値そのものを利用して補正量とする方法もある（特許文献2）。

【特許文献1】特開平2003-117925号公報

【特許文献2】特開平8-216272号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【0010】

しかしながら、第1の従来の技術における平均曲率による誤差の評価では、球面形状以外の形状誤差を評価することができず、従って、この球面形状以外の形状誤差を補正することができない。

【0011】

また、第2の従来の技術を用いて光学レンズの成形型を設計しようとしても、光学レンズが例えは眼鏡レンズの場合には凸面及び凹面からなるメニスカス形状を有し、その形状が複雑であると共に高精度が要求されるため、収縮を考慮した変形を予測して成形型を設計することが困難である。

【0012】

更に、第3の従来の技術では、形状誤差測定値は、測定誤差、レンズ表面の粗さ、及びレンズ表面に付着した異物等の影響をノイズとして含んでいるため、形状誤差測定値そのものを補正量として使用すると、形状誤差以外のノイズが補正量に反映されてしまい、補正の精度が低下して、成形型から光学レンズを高精度に成形できない恐れがある。

【0013】

本発明の目的は、上述の事情を考慮してなされたものであり、成形型から成形品を成形する際に当該成形品の形状が変形してしまう場合であっても、曲面が非球面の所望形状の成形品を成形する成形型を高精度に設計できる成形型の設計方法を提供することにある。

本発明の他の目的は、成形型から成形品を成形する際に当該成形品の形状が変形してしまう場合であっても、曲面が非球面の所望形状の成形品を高精度に成形できる成形型を提供することにある。

本発明の更に他の目的は、成形型から成形品を成形する際に当該成形品の形状が変形してしまう場合であっても、曲面が非球面の所望形状の成形品とすることできる成形品を提供することにある。

【課題を解決するための手段】

【0014】

請求項1に記載の発明に係る成形型の設計方法は、成形面が、成形品の球面形状の設計曲面に形成された成形型を用意し、この成形型から成形された成形品の曲面形状を測定し、測定した上記成形品の曲面と上記成形品の上記設計曲面とを比較して両曲面の誤差を求め、この誤差に対応する情報を、曲面が球面形状の成形品を成形するための補正情報として特定し、曲面が非球面形状の成形品を成形する成形型の成形面の設計値を、当該非球面形状の曲面を有する成形品に適合した上記補正情報を用いて補正して設計することを特徴とするものである。

【0015】

請求項2に記載の発明に係る成形型の設計方法は、請求項1に記載の発明において、非球面形状の曲面を有する成形品に適合した上記補正情報は、成形しようとする曲面が非球面形状の成形品と同一のレンズ素材であって、上記成形品の非球面形状の設計曲面における頂点曲率半径、または当該成形品の非球面形状の設計曲面における全面での平均曲率半径と一致する曲率半径を有する球面形状の成形品の設計曲面の補正情報であることを特徴とするものである。

【0016】

請求項3に記載の発明に係る成形型の設計方法は、成形面が、成形品の球面形状の設計曲面に形成された成形型を用意し、この成形型から成形された成形品の曲面形状を測定し、この測定値を非球面の式に近似させて上記成形品の曲面を非球面として特定し、非球面

の式にて特定された上記成形品の曲面と、上記成形品の上記設計曲面とを比較して両曲面の誤差を求め、この誤差に対応する情報を、曲面が球面形状の成形品を成形するための補正情報として、当該成形品の特性毎にデータベース化し、このデータベース化された補正情報を用いて、曲面が非球面形状の成形品を成形する成形型の成形面の設計値を補正して設計することを特徴とするものである。

【0017】

請求項4に記載の発明に係る成形型の設計方法は、請求項3に記載の発明において、上記非球面の式は、Zを成形品の頂点から当該成形品の軸方向に測った距離、X、Yを上記頂点から上記軸と垂直な方向に測った距離としたときに ρ を $\rho^2 = X^2 + Y^2$ 、Rを頂点曲率半径としたときに頂点曲率Cを $C = 1/R$ 、Kを円錐定数、 A_{2i} を非球面係数(iが整数)としたとき、次の式(1)であることを特徴とするものである。

【数2】

$$Z = \frac{C\rho^2}{1 + \sqrt{1 - (1+K)C^2\rho^2}} + \sum_{i=2}^n A_{2i}\rho^{2i} \quad (1)$$

【0018】

請求項5に記載の発明に係る成形型の設計方法は、請求項4に記載の発明において、上記式(1)の第1項($K=0$)である基準球面成分により、成形された成形品の曲面における球面形状成分の誤差に対応するために、成形品の球面形状の設計曲面に形成された成形型の成形面の全体形状を補正する全体形状補正情報を求め、また、上記式(1)の第2項である多項式成分により、成形された成形品の曲面における球面形状以外の成分の誤差に対応するために、成形品の球面形状の設計曲面に形成された上記成形型の上記成形面の局所形状を補正する局所形状補正情報を求め、これらの各補正情報のそれぞれを分離独立して、設計曲面が球面形状を有する上記成形品の特性毎にデータベース化することを特徴とするものである。

【0019】

請求項6に記載の発明に係る成形型の設計方法は、請求項5に記載の発明において、上記全体形状補正情報は、式(1)の第1項($K=0$)である基準球面成分が表す基準球面の曲率半径と、成形品の球面形状の設計曲面における曲率半径との差に基づいて決定することを特徴とするものである。

【0020】

請求項7に記載の発明に係る成形型の設計方法は、請求項5または6に記載の発明において、上記局所形状補正情報は、式(1)の第2項である多項式成分が表す、成形された成形品の曲面における球面形状以外の成分の高さ(Z値)と、上記成形品の球面形状の設計曲面の高さ(Z値)とを用いて算出される形状変化率に基づいて決定し、上記形状変化率をデータベース化することを特徴とするものである。

【0021】

請求項8に記載の発明に係る成形型の設計方法は、請求項3乃至7のいずれかに記載の発明において、上記成形品の特性は、当該成形品である光学レンズのレンズ素材及び、球面形状の設計曲面の形状であることを特徴とするものである。

【0022】

請求項9に記載の発明に係る成形型の設計方法は、請求項5乃至8のいずれかに記載の発明において、曲面が非球面形状の成形品を成形する上記成形型の成形面の設計は、成形品の非球面形状の設計曲面に、非球面形状の曲面を有する成形品に適合した、データベース化された全体形状補正情報と局所形状補正情報を加算することにより実施することを特徴とするものである。

【0023】

請求項10に記載の発明に係る成形型の設計方法は、請求項9に記載の発明において、非球面形状の曲面を有する成形品に適合した、データベース化された上記全体形状補正情

報と上記局所形状補正情報は、成形しようとする曲面が非球面形状の成形品と同一のレンズ素材であって、上記成形品の非球面形状の設計曲面の平均曲率半径と一致する曲率半径を有する球面形状の成形品の設計曲面についてデータベース化された全体形状補正情報と局所形状補正情報であることを特徴とするものである。

【0024】

請求項11に記載の発明に係る成形型は、請求項1乃至10のいずれかに記載の成形型の設計方法を実施して成形されたことを特徴とするものである。

【0025】

請求項12に記載の発明に係る成形品は、請求項11に記載の成形型を用いて成形されたことを特徴とするものである。

【0026】

請求項13に記載の発明に係る成形品は、請求項12に記載の成形品がメニスカス形状の眼鏡レンズであることを特徴とするものである。

【発明の効果】

【0027】

請求項1または2に記載の発明によれば、測定した成形品の曲面と当該成形品の球面形状の設計曲面との誤差に対応する情報を、曲面が球面形状の成形品を成形するための補正情報として特定し、曲面が非球面形状の成形品を成形する成形型の成形面の設計値を、当該非球面形状の曲面を有する成形品に適合した上記補正情報を用いて補正して設計することから、非球面形状の曲面を有する成形品に適合した補正情報を用いることによって、曲面が非球面形状の成形品を成形する成形型の成形面の設計値を補正する補正情報を短時間に確定できる。この結果、曲面が非球面の所望形状の成形品を成形する成形型の成形面を高精度且つ効率的に設計することができる。

【0028】

請求項3、4、8、9または10に記載の発明によれば、成形面が成形品の球面形状の設計曲面に形成された成形型から成形品を成形し、この成形品の曲面形状を測定し、この測定値を非球面の式に近似させて、当該成形された成形品の曲面を非球面として特定することから、成形された成形品の曲面形状のうち、球面成分のみならず、球面以外の成分をも非球面の式に近似させて定量化し特定できる。このため、非球面に特定された上記成形品の曲面と当該成形品の球面形状の設計曲面との誤差が、球面形状成分と球面形状以外の成分とを正確に取り込んだものとなり、この誤差に対応する補正情報も正確となる。

また、成形された成形品の曲面形状の測定値を非球面の式に近似させて、この成形品の曲面形状を非球面として定量化して特定したので、測定値に含まれる測定誤差や成形品の曲面の表面粗さ等のノイズを排除して、成形された成形品の曲面の表面形状のみを抽出できる。

更に、非球面の式にて特定された上記成形品の曲面と当該成形品の球面形状の設計曲面との誤差に対応する情報を、曲面が球面形状の成形品を成形するための補正情報として、当該成形品の特性毎にデータベース化し、このデータベース化された補正情報を用いて、曲面が非球面形状の成形品を成形する成形型の成形面の設計値を補正して設計することから、非球面形状の曲面を有する成形品に適合した補正情報をデータベースから取り出すことによって、曲面が非球面形状の成形品を成形する成形型の成形面の設計値を補正する補正情報を短時間に確定できる。

これらの結果、曲面が非球面の所望形状の成形品を成形する成形型の成形面を高精度且つ効率的に設計することができる。

【0029】

請求項5乃至7のいずれかに記載の発明によれば、式(1)の第1項($K=0$)である基準球面成分により、成形された成形品の曲面における球面形状成分の誤差(平均表面屈折力の誤差)に対応するために、成形品の球面形状の設計曲面に形成された成形型の成形面の全体形状を補正する全体形状補正情報を求め、また、上記式(1)の第2項である多項式成分により、成形された成形品の曲面における球面形状以外の成分の誤差に対応するた

めに、成形品の球面形状の設計曲面に形成された上記成形型の上記成形面の局所形状を補正する局所形状補正情報を求めるところから、これらの全体形状補正情報と局所形状補正情報とを分離独立して求めることで、成形された成形品の誤差(球面形状成分の誤差と球面形状以外の成分の誤差)を精度よく補正情報に反映して適切な補正を実施できる。この結果、曲面が非球面形状の成形品を成形する成形型を高精度に設計できる。

【0030】

請求項11、12または13に記載の発明によれば、成形型から曲面が非球面形状の成形品を成形する際に当該成形品が変形してしまう場合であっても、データベースから適合した補正情報を取り出すことによって、曲面が非球面の所望形状の成形品を成形する成形型を高精度且つ効率的に設計できるので、この成形型によって、曲面が非球面の所望形状の成形品を高精度且つ効率的に成形して得ることができる。

【発明を実施するための最良の形態】

【0031】

以下、本発明を実施するための最良の形態を、図面に基づき説明する。

(A) 第1の実施の形態(図1～図10)

図1は、本発明に係る成形型の設計方法における第1の実施の形態が実施されて製作された上型モールド及び下型モールドを有する成形型を示す側断面図である。図5は、図1の成形型からテスト成形された成形品である光学レンズの成形曲面および設計曲面などを示すグラフである。図7は、図1の上型モールド及び下型モールドの設計手順において、全体形状補正情報及び局所形状補正情報の算出などを示す概略図である。

【0032】

図1に示す成形型10は、プラスチック製の球面レンズをキャスト法と呼ばれる製法によって成形するものであり、上型モールド11、下型モールド12及びガスケット13を有して構成される。上記上型モールド11及び下型モールド12はレンズ母型と総称される。

【0033】

ガスケット13は、弾性を有する樹脂にて円筒形状に形成され、内周面に上型モールド11と下型モールド12を所定距離離間して液密に保持する。これらの上型モールド11、下型モールド12及びガスケット13に囲まれてキャビティ14が構成される。ガスケット13には、このキャビティ14内へ、光学レンズの原料であるモノマーを注入するための注入部15が一体に設けられている。また、ガスケット13の高さは、成形品である光学レンズの周縁部の厚みを確保できる寸法に設定される。

【0034】

上型モールド11及び下型モールド12はガラスなどで構成される。上型モールド11は、光学レンズの曲面(凸面)を形成すべく凹面型に形成される。また、下型モールド12は、光学レンズの曲面(凹面)を形成すべく凸面型に形成される。これらの上型モールド11及び下型モールド12においては、図2にも示すように、光学レンズのレンズ曲面を形成する面を使用面16と称し、上記レンズ曲面を形成しない面を非使用面17と称する。

【0035】

上述の成形型10を用いた光学レンズの製造手順を、図3を参照して説明する。

まず、光学レンズの原料であるモノマーを用意する(S1)。このモノマーは熱硬化樹脂であり、この樹脂に触媒と紫外線吸収剤などを加えて調合し、フィルタで濾過する(S2)。

【0036】

次に、ガスケット13に上型モールド11及び下型モールド12を組み付けて成形型10を完成する(S3)。そして、この成形型10のキャビティ14内に、上述の如く調合されたモノマーを注入し、電気炉内で加熱重合させて硬化させる(S4)。成形型10内でモノマーの重合が完了することでプラスチック製光学レンズが成形され、この光学レンズを成形型10から離型する(S5)。

【0037】

光学レンズの離型後に、重合より生じたレンズ内部の歪みを除去すべく、アニールと呼ばれる加熱処理を実施する(S6)。その後、中間検査として外観検査及び投影検査を光学レンズに対し実施する。

【0038】

光学レンズは、この段階で完成品と半製品(セミ品)に区分けされ、半製品に対しては処方に応じて第2面を研磨する。完成品に対しては、その後、カラー製品を得るための染色工程、傷に対し強化する強化コート工程、反射防止用の反射防止コート工程を実施し(S7)、最終検査を実施する(S8)。完成品は、この最終検査後に製品となる(S9)。

【0039】

上述の光学レンズの製造工程において使用される成形型10の上型モールド11及び下型モールド12の製造手順を、図4を参照して次に述べる。

上型モールド11及び下型モールド12は、プレス加工した厚いガラスプランクスの両面を加工することで得られるため、まず、このガラスプランクスを用意する(S11)。このガラスプランクスを加工することで、ガラスプランクスのプレス面の表面欠陥層を除去し、使用面16及び非使用面17を所定精度の曲率半径にすると同時に、微細で均一粗さの高精度な使用面16及び非使用面17を得る。ガラスプランクスの上記加工は、研削及び研磨によって実施される。

【0040】

研削工程は、具体的には、NC制御を行う自由曲面研削機においてダイヤモンドホイールを使用し、ガラスプランクスの両面(使用面16及び非使用面17)を所定の曲率半径に研削する(S12)。この研削により、ガラスプランクスから上型モールド11及び下型モールド12が形成される。

【0041】

研磨工程は、ゴム製の中空皿にポリウレタンまたはフェルトを貼着した研磨皿を使用し、酸化セリウム・酸化ジルコニウム等の微細粒子を研磨剤として、研削により形成された上型モールド11及び下型モールド12の両面を研磨する(S13)。この研磨工程によって、研削工程において生じた上型モールド11及び下型モールド12のそれぞれの使用面16及び非使用面17における表面の凹凸を除去して透明とし(砂目抜き)、更に、この使用面16及び非使用面17を効果的に十分な表面精度に仕上げる。

【0042】

この研磨工程後に上型モールド11及び下型モールド12を検査し(S14)、使用面16にレイアウトパターンの基準位置となる隠しマークをマーキングする(S15)。レイアウトパターンは、光学レンズの光学的レイアウトを示すものであり、円形状の光学レンズを眼鏡フレームに枠入れする際に使用するものであって、光学レンズの表面に消去可能にマーキングされる。

【0043】

隠しマークのマーキング後に、上型モールド11及び下型モールド12に対し科学的なガラス強化処理を実施して(S16)、上型モールド11及び下型モールド12を完成する(S17)。この上型モールド11及び下型モールド12は、光学レンズの処方の屈折力に応じて製作されるため、ガスケット13と共に多くの種類が必要となる。

【0044】

上述のようにして製造される成形型10における上型モールド11及び下型モールド12の設計手順を、図5及び図7を参照して次に述べる。

まず、成形品である光学レンズをテスト成形する成形型10を用意する。成形されるべき上記光学レンズは、曲面が球面形状の球面レンズである。従って、成形型10の上型モールド11及び下型モールド12における成形面たる使用面16も球面形状に形成される。この場合、上型モールド11及び下型モールド12の使用面16の曲率半径は、光学レンズの曲面の設定値(例えは設計頂点曲率半径 R_0)と等しく形成される。尚、設計頂点

曲率半径 R_0 を有する光学レンズの曲面を、設計曲面 20 (図 5) と称する。

【0045】

次に、上述の上型モールド 11 及び下型モールド 12 を備えた成形型 10 を用いて成形テストを実施し、成形型 10 にモノマーを注入して加熱重合し、テスト成形品たる光学レンズを成形する。このテスト成形された光学レンズの曲面形状は、モノマーの熱収縮などが原因となって球面形状に形成されない。本発明者は鋭意検討の結果、成形後の形状変化による誤差量の主成分が上記式 (1) で表される非球面の式で近似する事ができることを見いたした。すなわちテスト成形された光学レンズの曲面形状は、非球面形状を含む球面以外の形状に成形されてしまう。そこで、この成形された光学レンズの表面の曲面形状を、後述の転写マーキング 32 (図 9) を基準として形状測定器を用いて測定する (図 7 の S 21)。そして、この測定値を最小二乗法を用いて非球面の式に近似させて、テスト成形された光学レンズの曲面を非球面として定量化し特定する。

【0046】

上記非球面の式は、Z を頂点 O から光軸 P 方向に測った距離、X、Y を上記頂点 O から上記光軸 P と垂直な方向に測った距離としたときに ρ を $\rho^2 = X^2 + Y^2$ 、R を頂点曲率半径としたときに頂点曲率 C を $C = 1/R$ 、K を円錐定数、 A_{2i} を非球面係数 (i が整数) としたとき、回転対称な非球面形状を表す次式 (1) であり、この式 (1) はスペンサーの式とも称される。

【数 3】

$$Z = \frac{C\rho^2}{1 + \sqrt{1 - (1+K)C^2\rho^2}} + \sum_{i=2}^n A_{2i}\rho^{2i} \quad (1)$$

【0047】

但し実際には、計算を容易に実施するために、上記式 (1) を変形した次式 (2) を用い、上記測定値を最小二乗法を用いて式 (2) に近似させて定量化して特定し、当該式 (2) の係数 B_{2i} (式 (1) の頂点曲率 C 及び非球面係数 A_{2i} を含む係数) を算出する。ここで、係数 B_{2i} の i は整数である。

【数 4】

$$Z = \sum_{i=2}^n B_{2i}\rho^{2i} \quad (2)$$

【0048】

この式 (1) から式 (2) への変形は、次のようにしてなされる。
つまり、 $Q = 1 + K$ (K は定数) として式 (1) の第 1 項を有理化すると、

【数 5】

$$\text{式 (1) の第 1 項} = \frac{1 - \sqrt{1 - QC^2\rho^2}}{QC} \quad (a)$$

平方根の部分を級数展開すると

【数 6】

$$\sqrt{1 - QC^2\rho^2} = 1 - \frac{QC^2\rho^2}{2} - \frac{Q^2C^4\rho^4}{8} - \frac{Q^3C^6\rho^6}{16} - \frac{5Q^4C^8\rho^8}{128} - \frac{7Q^5C^{10}\rho^{10}}{256} - \dots$$

これを式 (a) に代入すると、

【数7】

$$\text{式(1)の第1項} = \frac{C\rho^2}{2} + \frac{QC^3\rho^4}{8} + \frac{Q^2C^5\rho^6}{16} + \frac{5Q^3C^7\rho^8}{128} + \frac{7Q^4C^9\rho^{10}}{256} + \dots$$

これを式(1)に代入して ρ の多項式としてまとめると、上記式(1)は以下の式(2)で表すことができる。

【数8】

$$Z = \left(\frac{C}{2}\right)\rho^2 + \left(\frac{QC^3}{8} + A_4\right)\rho^4 + \left(\frac{Q^2C^5}{16} + A_6\right)\rho^6 + \left(\frac{5Q^3C^7}{128} + A_8\right)\rho^8 + \dots$$

$$= \sum_{i=1}^n B_{2i}\rho^{2i} \quad (2)$$

ただし、

【数9】

$$B_2 = \left(\frac{C}{2}\right), \quad B_4 = \left(\frac{QC^3}{8} + A_4\right), \quad B_6 = \left(\frac{Q^2C^5}{16} + A_6\right),$$

$$B_8 = \left(\frac{5Q^3C^7}{128} + A_8\right), \quad \dots \quad (b)$$

【0049】

上述のように、テスト成形された光学レンズの曲面形状の測定値を式(2)に近似させることで算出された係数 B_{2i} から、上記式(b)を用いて、式(1)の頂点曲率C及び非球面係数 A_{2i} を計算し、テスト成形された光学レンズの曲面形状を式(1)により定量化して特定する。しかし、テスト成形された光学レンズの曲面形状の測定値を式(1)に直接近似させて定量化して特定し、この式(1)の頂点曲率C及び非球面係数 A_{2i} を求めてよい。いずれの場合も、式(1)による定量化に際しては、円錐定数Kを $K=0$ (すなわち $Q=1$)とし、式(1)の第1項を球面を表す式として頂点曲率Cを算出し、 $i=2, 3, 4, 5$ として非球面係数 A_4, A_6, A_8, A_{10} を算出する。

【0050】

この式(1)により特定された、テスト成形された光学レンズの曲面形状を、図5に成形曲面21として示す。この成形曲面21は非球面形状である。また、この図5において符号22は、式(1)にて定量化されて特定された光学レンズの成形曲面21のうち、式(1)の第1項($K=0$)である基準球面成分の曲面形状を表す。この曲面形状22は、式(1)の頂点曲率Cの逆数である頂点曲率半径R($R=1/C$)を曲率半径とする球面(基準球面)を示す。

【0051】

更に、図5におけるZNは、式(1)により定量化されて特定された光学レンズの成形曲面21のうちの球面形状以外の成分を表し、式(1)の第2項である多項式成分を示す。このZNが示す上記多項式成分は、図6の符号23に示すように、式(1)第1項の基準球面成分に対し誤差成分となっている。

【0052】

次に、テスト成形されて式(1)にて定量化されて特定された光学レンズのデータを解析する(図7のS22)。このデータ解析では、式(1)の頂点曲率C(頂点曲率半径R)及び非球面係数 A_4, A_6, A_8, A_{10} が使用される。例えば、光学レンズの設計曲面20の設計頂点曲率半径 R_0 を $R_0 = 532.680\text{ mm}$ としたとき、使用面16が上

記設計曲面20に形成された上型モールド11及び下型モールド12を有する成形型10から成形されて、式(1)により定量化されて特定された光学レンズの成形曲面21の頂点曲率半径R($=1/C$)は $R=489.001\text{mm}$ 、また、非球面係数 A_4 、 A_6 、 A_8 、 A_{10} は表1に示すように設定され、これらの頂点曲率半径R及び非球面係数 A_4 、 A_6 、 A_8 、 A_{10} が、データ解析において使用される。

【表1】

i	非球面係数	非球面係数値
2	A_4	$1.35749160310267 \times 10^{-7}$
3	A_6	$-5.09568302053733 \times 10^{-11}$
4	A_8	$-3.82812002603438 \times 10^{-15}$
5	A_{10}	$3.9996422621367 \times 10^{-18}$

【0053】

このデータ解析では、テスト成形された光学レンズを定量化して特定した式(1)の第1項である基準球面成分と、式(1)の第2項である多項式成分とを分離独立して取り扱う。

【0054】

つまり、テスト成形されて式(1)により定量化されて特定された光学レンズの成形曲面21(図5)と当該光学レンズの設計曲面20との誤差のうち、球面形状成分の誤差に対応する情報を、式(1)第1項($K=0$)である基準球面成分(図5の曲面形状22が表す形状)を用いて算出し、この情報を全体形状補正情報とする(図7のS23)。この全体形状補正情報は、成形型10の上型モールド11、下型モールド12における使用面16の全面形状を補正して、上記球面形状成分の誤差を解消するものである。

【0055】

具体的には、成形された光学レンズを定量化して特定した式(1)の第1項($K=0$)である基準球面成分が表す曲面形状22(基準球面)の頂点曲率半径Rと、光学レンズの設計曲面20における設計頂点曲率半径 R_0 との、Z方向における差Hを、成形された光学レンズの成形曲面21における球面形状成分の誤差として算出し、この差Hを全体形状補正情報として決定する。この全体形状補正情報は、成形される光学レンズが所望の屈折力を得るために必要な補正情報である。

【0056】

また、テスト成形されて式(1)により定量化されて特定された光学レンズの成形曲面21と当該光学レンズの設計曲面20との誤差のうち、球面形状以外の成分の誤差に対応する情報を、式(1)第2項である多項式成分(図5のZNが表す形状)を用いて算出し、この情報を局所形状補正情報とする。(図7のS24)。この局所形状補正情報は、成形型10の上型モールド11、下型モールド12における使用面16の局所形状を補正して、つまり使用面16を部分的に補正して上記球面形状以外の成分の誤差を解消するものである。

【0057】

具体的には、成形された光学レンズを定量化して特定した式(1)の第2項である多項式成分が表す、当該光学レンズの成形曲面21(図5)における球面形状以外の成分の高さ(Z値)ZNと、光学レンズの設計曲面20における高さ(Z値)ZMとを用いて形状変化率を算出する。この形状変化率は、形状変化率= ZN/ZM として算出され、テスト成形された光学レンズの頂点からの各位置において算出される。局所形状補正情報は、光学レンズの頂点からの各位置において、当該位置における形状変化率に、当該位置における光学レンズの設計曲面20の高さZMを乗じた値として算出して決定される。

【0058】

ここで、上記高さ Z_N は、式(1)第1項($K=0$)の基準球面成分が表す曲面形状22(基準球面)と、成形されて式(1)により特定された光学レンズの成形曲面21において、光学レンズの頂点からの同一位置におけるそれぞれの高さ(Z値)の差で表される。

【0059】

最後に、上述のようにして算出した局所形状補正情報と全体形状補正情報を用い、成形型10における上型モールド11、下型モールド12の使用面16を補正して設計する(図7のS25)。

【0060】

つまり、まず、光学レンズの設計曲面20に形成された上型モールド11、下型モールド12の使用面16におけるレンズ頂点からの各位置の設計値に、当該各位置に対応した局所形状補正情報を Z 方向に加算して、成形される光学レンズの成形曲面21における球面形状以外の成分の誤差を解消する。次に、局所形状補正情報が加算された上型モールド11、下型モールド12の使用面16における全面の設計値に、全体形状補正情報(差 H)を Z 方向に加算して、成形される光学レンズの成形曲面21における球面形状成分の誤差を解消する。このようにして、上型モールド11、下型モールド12の使用面16の設計値を補正して、当該使用面16を設計する。

【0061】

尚、上記全体形状補正情報の加算は、下型モールド12の使用面16の設計値に対してのみ実施されてもよい。その理由は、下型モールド12が各種の光学レンズにおいて共通であり、補正すべき使用面16の数が上型モールド11に比べて少なく、また、下型モールド12の使用面16により成形される光学レンズの曲面(凹面)の曲率半径を変えることで、当該光学レンズの曲面(凸面)への影響が均一に作用すると考えられるためである。

【0062】

上述のように上型モールド11、下型モールド12の使用面16を補正して設計する設計手順を、図8を参照して更に説明する。

上型モールド11、下型モールド12の使用面16は、成形される光学レンズの寸法よりも大きくならなければならぬため、光学レンズの曲面の設計値を拡張して使用面16の設計値を算出する(S31)。この算出された設計値に基づき、使用面16が光学レンズの設計曲面(設計頂点曲率半径 R_0)と等しくなるように上型モールド11及び下型モールド12を製作し、成形型10を組み立てる(S32)。

【0063】

次に、組み立てられた成形型10内にモノマーの注入して光学レンズをテスト成形し、成形品たる光学レンズの曲面形状を、後述の転写マーキング32(図9)を基準として形状測定器を用いて測定する(S33)。この形状測定器は、本実施の形態では、例えばテラーホブソン社製のフォームタリサーフを主として用いるが、非接触式3次元測定器(例えば松下電器社製のUA3P等)を用いてもよい。

【0064】

次に、テスト成形された光学レンズの上記測定値を式(2)に最小二乗法を用いて近似し、成形された光学レンズの曲面形状を定量化して特定し、係数 B_{2i} を算出する。更に、この係数 B_{2i} から式(b)を用いて、式(1)($K=0$)の頂点曲率 C 及び非球面係数 A_4 、 A_6 、 A_8 、 A_{10} を算出し、成形された光学レンズの曲面形状を式(1)($K=0$)により定量化して特定する。

その後、上記頂点曲率 C 及び非球面係数 A_4 、 A_6 、 A_8 、 A_{10} を用いて、成形されて式(1)に定量化された光学レンズのデータを解析する(S34)。この際、式(1)の第1項($K=0$)と第2項を分離独立して取り扱い、第1項($K=0$)から全体形状補正情報を算出し(S35)、第2項から局所形状補正情報を算出する(S36)。

【0065】

次に、算出された局所形状補正情報及び全体形状補正情報を、光学レンズの設計曲面（設計頂点曲率半径 R_0 ）に形成された上型モールド11、下型モールド12のそれぞれの使用面16の設計値に加算し、当該使用面16を補正して設計する（S37）。

【0066】

次に、上型モールド11及び下型モールド12の非使用面17の設計を実行する（S38）。そして、上型モールド11及び下型モールド12における使用面16と非使用面17の設計値から加工機用のデータを作成し（S39）、ガラスプランクスを選択して、研削加工機及び研磨加工機により成形型10の上型モールド11及び下型モールド12を製作する（S40）。

【0067】

上述のようにして製作された上型モールド11及び下型モールド12を有する成形型10により成形された光学レンズは、曲面が所望形状となっている。例えば、図10（A）に示すように、面屈折力が5.00D（ディオプタ）の光学レンズを上述の方法により形成された成形型10により成形した場合、その成形された光学レンズの曲面を異なる直径方向（図では直交する2方向）で測定したときの光学レンズの設計曲面に対する形状誤差は、レンズ頂点からのいずれの位置においても極めて小さい。従って、この成形型10により成形された光学レンズは、設計曲面と略等しい形状となっている。

【0068】

これに対し、図10（B）に示すように、第1の従来の技術において、平均曲率を用いて補正することで成形型を設計する場合であって、この成形型により面屈折力が5.00Dの光学レンズを成形した場合には、この成形された光学レンズの曲面を異なる直径方向（図10では直交する2方向）で測定したときの光学レンズの設計曲面に対する形状誤差は、特に光学レンズの頂点付近において大きい。このため、この成形型により成形された光学レンズは、設計曲面からかけ離れた形状となっている。

【0069】

ここで、図10（A）及び（B）における縦軸は、屈折力誤差（単位：D（ディオプタ））を示す。この屈折力誤差は、光学レンズの曲面形状を示す曲率半径 r （単位：m）の誤差を、次式（3）によって、当該光学レンズの上記曲面の面屈折力P（単位：D（ディオプタ））の誤差に換算したものである。

$$P = (n - 1) / r \quad \dots (3)$$

この式（3）において、nは光学レンズの屈折率である。尚、凸面と凹面を有するメニスカス形状の光学レンズでは、凸面と凹面のそれぞれの面屈折力の和が、当該光学レンズの屈折力を表す。

【0070】

ところで、図7のステップ21及び図8のステップ33において、テスト成形された光学レンズの曲面形状を測定する際に基準とする転写マーキング32（図9（A））は、成形型の上型モールド11及び下型モールド12における使用面16に形成されたマーキング（不図示）が、テスト成形された光学レンズ30の曲面31に転写して形成されたものである。

【0071】

更に、図9（B）、図9（C）から分るようにこの転写マーキング32は、光学レンズ30の曲面31における頂点Oの部分に形成される頂点転写マーキング33と、上記曲面31の周縁部で上記頂点Oに対し点対称の位置に一対形成される周縁部転写マーキング34A及び34Bとを有する。更に、上記頂点転写マーキング33は、曲面31の頂点Oに形成されるメイン頂点転写マーキング35と、このメイン頂点転写マーキング35から所定距離を隔てて放射し、互いに直交して形成されるサブ頂点転写マーキング36とを有する。

【0072】

例えば、メイン頂点転写マーキング35は、直径約0.5mmの円形凸部であり、また、周縁部転写マーキング34A及び34Bは、直径約1mmの円形状の凸部である。また

、サブ頂点転写マーキング3 6は、長さSが約2 mm、同一直線状にあるサブ頂点転写マーキング3 6同士の離間距離Tが約1 mm、これらサブ頂点転写マーキング3 6の幅寸法が数 $10 \mu\text{m}$ の長方形の凸部である。

【0073】

これらの頂点転写マーキング3 3（メイン頂点転写マーキング3 5、サブ頂点転写マーキング3 6）、周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bを光学レンズ3 0の曲面3 1に転写して形成するために、上型モールド1 1及び下型モールド1 2の使用面1 6には、上記メイン頂点転写マーキング3 5、サブ頂点転写マーキング3 6、周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bに対応する位置に、対応する寸法の凹部形状のマーキング（不図示）が形成されている。周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bを転写するマーキングは、直径約1 mmで、数 μm の深さに切削加工される。また、メイン頂点転写マーキング3 5を転写するマーキングは、直径約0.5 mmで、約 $0.5 \mu\text{m}$ 以下の深さに切削加工される。また、サブ頂点転写マーキング3 6を転写するマーキングは、幅が数 $10 \mu\text{m}$ で、数 μm 以下の深さにケガキ加工されて形成される。

【0074】

光学レンズ3 0の曲面3 1に転写して形成される頂点転写マーキング3 3（特にメイン頂点転写マーキング3 5）、周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bは、曲面3 1の頂点Oを通る同一の直線L 1上にある。光学レンズ3 0の曲面3 1の形状を測定する形状測定器は、上記直線L 1に沿い、周縁部転写マーキング3 4 A、頂点転写マーキング3 3、周縁部転写マーキング3 4 Bを順次通過して上記曲面3 1の形状を測定することで、この曲面3 1の形状を正確に測定することが可能となる。従って、頂点転写マーキング3 3（特にメイン頂点転写マーキング3 5）、周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bは、光学レンズ3 0の曲面3 1を測定すべき箇所に位置することになる。

【0075】

形状測定器が直線L 1に沿い周縁部転写マーキング3 4 A、頂点転写マーキング3 3及び周辺部転写マーキング3 4 Bを順次通過して、光学レンズ3 0の曲面3 1を測定するときには、頂点転写マーキング3 3、周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bが極端な形状変化を有するので、大きなノイズとして測定される。従って、これら頂点転写マーキング3 3、周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bのノイズが測定されない場合には、形状測定器による光学レンズ3 0の曲面3 1における形状測定が正確に実施されていないことが明確となる。この場合には、形状測定器に対する光学レンズ3 0のセッティングを調整して、形状測定器が周縁部転写マーキング3 4 A、頂点転写マーキング3 3及び周縁部転写マーキング3 4 Bを順次通過して測定するように対処する。

【0076】

尚、上記測定値における大きなノイズは、近傍の測定値に影響を与えることなく除外することが容易にでき、その後前述のように最小二乗法を用いて非球面の式（1）または式（2）に近似させるため、その影響は皆無である。また、頂点転写マーキング3 3、周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bの測定誤差は、周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bが直径約1 mmの円形状であることから、この周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bに対しては約0.5 mm以内であり、また、頂点転写マーキング3 3のメイン頂点転写マーキング3 5が直径約0.5 mmの円形状であることから、このメイン頂点転写マーキング3 5に対しては約0.25 mm以内である。

【0077】

また、周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bは、光学レンズ3 0の曲面3 1における頂点Oに対し点対称に一对設けられる場合に限らず、複数対設けてもよい。例えば、周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bを含む直線L 1に対し、所定角度（例えば90度）回転した直線L 2上に他の周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bを、直線L 1上の周縁部転写マーキング3 4 A及び3 4 Bと共に、一对転写して形成してもよい。形状測定器が、上記直線L 1及びL 2に沿って光学レンズ3 0の曲面3 1を異なる直径方向に測定することで、例えばトーリックレンズなどの光学レンズ3 0の曲面3 1を、直交する両軸方向に

正確に測定することが可能となる。

【0078】

更に、転写マーキング32を、光学レンズ30の曲面31において、任意の方向に設け、この方向において、曲面31の曲面形状を形状測定器により測定してもよい。

【0079】

以上のように構成されたことから、上記実施の形態によれば、次の効果(1)～(8)を奏する。

(1) 上型モールド11及び下型モールド12を備えた成形型10から成形された光学レンズの曲面形状を測定し、この測定値を非球面の式である式(1)に近似させて光学レンズの曲面を非球面として特定することから、成形された光学レンズの曲面形状のうち、球面成分のみならず、球面以外の成分をも非球面の式(1)に近似させて定量化し特定できる。このため、非球面に特定された光学レンズの曲面と当該光学レンズの設計曲面との誤差が、球面形状成分と球面形状以外の成分とを正確に取り込んだものとなり、この誤差に対応する補正情報も正確となって、成形型10における上型モールド11及び下型モールド12の使用面16を精度よく補正でき、この結果、上型モールド11及び下型モールド12を高精度に設計できる。

【0080】

(2) 成形された光学レンズの曲面形状の測定値を非球面の式である式(1)に近似させて、上記光学レンズの曲面形状を非球面として定量化して特定したので、測定値に含まれる測定誤差や光学レンズの曲面の表面粗さ等のノイズを排除して、光学レンズの曲面の測定値のみを抽出できる。このため、成形型10における上型モールド11及び下型モールド12の使用面16の補正を精度よく実施でき、上型モールド11及び下型モールド12を高精度に設計できる。

【0081】

(3) 式(1)の第1項($K=0$)である基準球面成分により、成形された光学レンズの曲面における球面形状成分の誤差(平均表面屈折力の誤差)に対応するために、成形型10における上型モールド11及び下型モールド12の使用面16の全体形状を補正する全体形状補正情報を求め、また、上記式(1)の第2項である多項式成分により、成形された光学レンズの曲面における球面形状以外の成分の誤差に対応するために、上記上型モールド11及び下型モールド12の使用面16の局所形状を補正する局所形状補正情報を求めることから、これらの全体形状補正情報と局所形状補正情報とを分離独立して求めることで、光学レンズの誤差(球面形状成分の誤差と球面形状以外の成分の誤差)を精度よく補正情報に反映して適切な補正を実施でき、この結果、上型モールド11及び下型モールド12を高精度に設計できる。

【0082】

(4) 非球面の式である式(2)に、成形された光学レンズの曲面形状を測定した測定値を近似させて上記光学レンズの曲面を特定することから、計算機で取り扱いにくい式(1)を用いて光学レンズの曲面を特定する場合に比べ、その特定を容易に計算して実施でき、式(2)の係数 B_{2j} を迅速に算出できる。このため、光学レンズの変形(誤差)に対応する補正情報を容易に算出して、所望形状の光学レンズを成形する成形型10の上型モールド11及び下型モールド12を高精度且つ迅速に設計できる。

【0083】

(5) 成形型10から成形された光学レンズの曲面形状を測定する際に、成形型10の上型モールド11及び下型モールド12における使用面16に設けられたマーキング(不図示)が、図9に示す光学レンズ30の曲面31に転写して形成された、測定すべき箇所に位置する転写マーキング32(頂点転写マーキング33、周辺部転写マーキング34A及び34B)を基準として、上記光学レンズ30の曲面31の形状を測定することから、光学レンズ30の曲面形状の測定を正確に実施することができる。この結果、測定値を非球面の式(1)または式(2)に近似させ、光学レンズの曲面を非球面として特定し、補正情報を算出して成形型10における上型モールド11及び下型モールド12の使用面1

6を設計する上型モールド11及び下型モールド12の設計を高精度に実施できる。

【0084】

(6) 上型モールド11及び下型モールド12を備えた成形型10から光学レンズを成形する際に、当該光学レンズが変形してしまう場合であっても、成形された光学レンズの曲面を式(1)により特定し、その式(1)の頂点曲率C及び非球面係数A_{2i}を用いて全体形状補正情報及び局所形状補正情報を求め、これにより、所望形状の光学レンズを成形する成形型10の上型モールド11及び下型モールド12を高精度に設計できるので、この上型モールド11及び下型モールド12によって、所望形状の光学レンズを高精度に成形して得ることができる。

【0085】

(7) 上型モールド11及び下型モールド12を備えた成形型10から光学レンズを成形する際に、当該光学レンズが変形してしまう場合であっても、成形された光学レンズの曲面を式(2)により特定してその係数B_{2i}を迅速に算出することで、所望形状の光学レンズを成形する成形型10の上型モールド11及び下型モールド12を高精度且つ迅速に設計できるので、この上型モールド11及び下型モールド12によって、所望形状の光学レンズを高精度且つ迅速に成形して得ることができる。

【0086】

(8) 成形型10から光学レンズを成形する際に当該光学レンズが変形してしまう場合であっても、変形した光学レンズの曲面形状を、図9に示すように、この光学レンズ30の曲面31に転写して形成された転写マーキング(頂点転写マーキング33、周縁部転写マーキング34A及び34B)を基準として正確に測定し、この結果、所望形状の光学レンズを成形する成形型10の上型モールド11及び下型モールド12を高精度に設計できるので、この成形型10によって、所望形状の光学レンズを高精度に成形して得ることができる。

【0087】

【B】第2の実施の形態(図11、図12)

図11は、本発明に係る成形型の設計方法における第2の実施の形態において用いられるデータベース化された局所形状補正情報の一部である形状変化率を示すグラフである。図12は、本発明に係る成形型の設計方法における第2の実施の形態において用いられるデータベース化された全体形状補正情報を示すグラフである。この第2の実施の形態において、前記第1の実施の形態と同様な部分は、同一の符号及び名称を用いることによって説明を省略する。

【0088】

この第2の実施の形態は、前記第1の実施の形態に対し次の点で異なる。即ち、第1の実施の形態は、光学レンズのレンズ素材及び設計曲面形状に関し一種類の光学レンズをテスト成形し、補正情報(全体形状補正情報、局所形状補正情報)を求め、この補正情報を直接用いて、成形型10の上型モールド11及び下型モールド12を補正して設計するものである。これに対し、第2の実施の形態は、光学レンズの特性としての光学レンズのレンズ素材及び設計曲面形状が異なる多種類の光学レンズをそれぞれテスト成形し、そのとき得られた補正情報を光学レンズの特性毎にデータベース化し、このデータベース化された補正情報を用いて、それぞれの光学レンズを量産するための成形型10の上型モールド11及び下型モールド12の使用面16の設計値を補正して設計するものである。

【0089】

つまり、この第2の実施の形態では、屈折率が異なる多数のレンズ素材のそれについて、設計曲面の形状が異なる複数種類の光学レンズの各々を成形する多数の成形型10の上型モールド11及び下型モールド12における使用面16を設計する。この設計された多数の成形型10を用いて光学レンズをテスト成形し、成形された光学レンズの各々について曲面形状を測定する。そして、前記実施の形態と同様にして、上記測定値を式(2)に近似して各光学レンズの曲面形状を定量化し、算出した係数B_{2i}から頂点曲率C及び非球面係数A_{2i}(非球面係数A₄、A₆、A₈、A₁₀)を求めて、成形された光学

レンズのそれぞれの曲面形状を式(1)に定量化して特定する。

【0090】

そして、前記実施の形態と同様にして、成形されて式(1)により特定された光学レンズの各々の曲面形状についてデータ解析し、それぞれの式(1)の第1項($K=0$)から全体形状補正情報を求め、それぞれの式(1)の第2項から局所形状補正情報の一部である形状変化率を求める。

【0091】

図11では、光学レンズのレンズ素材が屈折率1.699の場合で、設計曲面の形状が異なる複数の光学レンズを成形したとき、この成形された各光学レンズの形状変化率を、光学レンズにおけるレンズ頂点からの各位置において示している。この図11に一例として示すように、成形された光学レンズの形状変化率が、屈折率力の異なるレンズ素材毎、及び光学レンズの設計曲面の形状毎に算出されて、データベース化される。図11の符号a、b、c、d、eは、光学レンズの設計曲面の形状がそれぞれ+2.00D相当形状、0.00D相当形状、-2.00D相当形状、-6.00D相当形状、-10.00D相当形状の場合の形状変化率を示す。

【0092】

図12は、光学レンズ(凸面及び凹面を有するメニスカス形状の眼鏡用レンズ)のレンズ素材が屈折率1.699の場合で、設計曲面の形状が異なる複数の光学レンズを成形したとき、この成形された光学レンズの全体形状補正情報と光学レンズの設計曲面の形状との関係を、凸面側では曲線 α 、凹面側では曲線 β によりそれぞれ示している。この図12に一例として示すように、成形された光学レンズの全体形状補正情報が、屈折率の異なるレンズ素材毎、及び光学レンズの設計曲面の形状毎に算出されて、データベース化される。

【0093】

尚、図11及び図12において、光学レンズの設計曲面の形状(曲率半径)は、前述の式(3)を用いて面屈折力(単位:D(ディオプタ))に換算して表示されている。

【0094】

レンズ素材及び設計曲面の形状が異なる光学レンズを量産する場合には、まず、上述の如くデータベース化された光学レンズの形状変化率のうち、量産しようとする光学レンズと同一のレンズ素材(屈折率が同一)及び同一の設計曲面形状の光学レンズに関する形状変化率を取り出す。そして、この形状変化率のレンズ頂点からの任意の位置の値に、該当する位置における光学レンズの設計曲面の高さ(乙値)を乗じて、当該位置における局所形状補正情報を算出し、この局所形状補正情報を光学レンズの全ての位置において算出する。

【0095】

次に、データベース化された光学レンズの全体形状補正情報のうち、量産しようとする光学レンズと同一のレンズ素材(屈折率が同一)及び同一の設計曲面形状の光学レンズに関する全体形状補正情報を取り出す。

【0096】

量産しようとする上記光学レンズの設計曲面に設計された成形型10の上型モールド11及び下型モールド12における使用面16の設計値に、上述のようにしてデータベースから取り出された形状変化率に基づき算出した局所形状補正情報と、データベースから取り出された全体形状補正情報を、それぞれ乙方向において加算する。これにより、この量産化しようとする光学レンズを成形するための成形型10の上型モールド11及び下型モールド12における使用面16の設計値を補正して算出し、当該成形型10の上型モールド11及び下型モールド12を設計する。

【0097】

上述のようにして構成されたことから、上記第2を実施の形態においても、前記第1の実施の形態における効果(1)～(8)と同様な効果を奏する他、次の効果(9)及び(10)を奏する。

(9) 全体形状補正情報と、局所形状補正情報の一部である形状変化率とを分離独立し

て、光学レンズのレンズ素材及び設計曲面の形状毎にデータベース化し、このデータベース化された各補正情報等を用いて、成形型10の上型モールド11及び下型モールド12における使用面16の設計値を補正して設計することから、光学レンズのレンズ素材及び設計曲面の形状に適合した全体形状補正情報及び局所形状補正情報（正確には、局所形状補正情報の一部である形状変化率）をデータベースから取り出すことによって、テスト成形を実施することなく、成形型10の上型モールド11及び下型モールド12における使用面16の設計値の補正情報等を短時間に確定でき、この結果、成形型10の上型モールド11及び下型モールド12における使用面16を高精度且つ効率的に設計することができる。

【0098】

(10) 上型モールド11及び下型モールド12を備えた成形型10から光学レンズを成形する際に、当該光学レンズが変形してしまう場合であっても、所望形状の光学レンズを成形する成形型10の上型モールド11及び下型モールド12を、データベースから取り出した全体形状補正情報及び局所形状補正情報（正確には、局所形状補正情報の一部である形状変化率）を利用して高精度且つ効率的に設計できるので、この上型モールド11及び下型モールド12によって、所望形状の光学レンズを高精度且つ効率的に成形して得ることができる。

【0099】

【C】第3の実施の形態

この第3の実施の形態は、前記第2の実施の形態においてデータベース化された、曲面が球面形状の成形品である光学レンズを成形するための補正情報（全体形状補正情報、局所形状補正情報の一部である形状変化率）を利用して、曲面が非球面形状の成形品である光学レンズを成形する成形型の上型モールド及び下型モールドにおける成形面である使用面の設計値を補正して設計するものである。

【0100】

従って、曲面が球面形状の光学レンズを成形するための全体形状補正情報、及び局所形状補正情報の一部である形状変化率を、設計曲面が球面形状を有する光学レンズの特性毎にデータベース化する方法については、前記第2の実施の形態と同様であり説明を省略する。ここで、上記光学レンズの特性は、曲面が球面形状の当該光学レンズのレンズ素材、及び球面形状を有する設計曲面の形状である。

【0101】

曲面が非球面形状の光学レンズを成形する成形型の上型モールド及び下型モールドにおける使用面の設計は、まず、非球面形状を有する光学レンズに適合した、データベース化された全体形状補正情報、及び局所形状補正情報の一部である形状変化率を取り出すことから始める。

【0102】

つまり、成形しようとする曲面が非球面形状の光学レンズと同一のレンズ素材であって、当該光学レンズの非球面形状の設計曲面における頂点曲率半径（例えは非球面形状の設計曲面における頂点での曲率半径）、または非球面形状の設計曲面におけるレンズ全面での平均曲率半径と一致する曲率半径を有する球面形状の設計曲面を備えた光学レンズについて、データベース化された全体形状補正情報と、局所形状補正情報の一部である形状変化率とを、当該データベースから取り出す。

【0103】

例えば、成形しようとする曲面が非球面形状の光学レンズにおける設計曲面の頂点での曲率半径（屈折力で表示）が+2.00D（ディオプタ）である場合には（この曲率半径rをmm単位で表すには、式(3)を用い、屈折率nをn=1.699とするとr=349.5mmとなる）、この成形しようとする光学レンズと同一のレンズ素材であって、上記頂点曲率半径と一致する曲率半径を有する球面形状の設計曲面を備えた光学レンズについて、データベース化された例えは図12に示す全体形状補正情報から、全体形状補正情報として凸面側では-0.100Dを取り出し、凹面側では-0.125Dを取り出し、同様

にデータベース化された、例えば図11に示す局所形状補正情報の一部である形状変化率から、形状変化率として曲線aを取り出す。

【0104】

次に、取り出された形状変化率におけるレンズ頂点からの任意の位置の値に、該当する位置における光学レンズの非球面形状の設計曲面の高さ（乙値）を乗じて、当該位置における局所形状補正情報を算出し、この局所形状補正情報を、曲面が非球面形状の光学レンズの全ての位置において算出する。

【0105】

次に、成形しようとする光学レンズの非球面形状の設計曲面に設計された成形型の上型モールド及び下型モールドにおける使用面の設計値に、上述のようにしてデータベースから取り出された形状変化率に基づき算出された局所形状補正情報と、データベースから取り出された全体形状補正情報等を、乙方向に加算する。

【0106】

例えば、局所形状補正情報については、曲面が非球面形状の光学レンズの各位置において算出した局所形状補正情報を、非球面形状の設計曲面に設計された上記上型モールドを及び下型モールドの使用面における各位置の設計値に乙方向に加算する。また、全体形状補正情報については、データベースから取り出された全体形状補正情報を、非球面形状の設計値に設計された上記上型モールドを及び下型モールドの使用面における、例えば頂点の設計値に乙方向に加算する。

【0107】

上述のようにして、曲面が非球面形状の光学レンズを成形する成形型の上型モールド及び下型モールドにおける使用面の設計値を補正して算出し、当該成形型の上型モールド及び下型モールドを設計する。

【0108】

以上のように構成されたことから、上記第3の実施の形態においても、前記第1の実施の形態の効果（4）、（5）、（6）、（7）及び（8）を奏する他、次の効果（11）～（13）を奏する。

【0109】

（11）使用面が光学レンズの球面形状の設計曲面に形成された成形型の上型モールド及び下型モールドから光学レンズを成形し、この光学レンズの曲面形状を測定し、この測定値を非球面の式に近似させて、当該成形された光学レンズの曲面を非球面として特定することから、成形された光学レンズの曲面形状のうち、球面成分のみならず、球面以外の成分をも非球面の式に近似させて定量化し特定できる。このため、非球面に特定された上記光学レンズの曲面と当該光学レンズの球面形状の設計曲面との誤差が、球面形状成分と球面形状以外の成分とを正確に取り込んだものとなり、この誤差に対応する補正情報も正確となる。

また、成形された光学レンズの曲面形状の測定値を非球面の式に近似させて、この光学レンズの曲面形状を非球面として定量化して特定したので、測定値に含まれる測定誤差や光学レンズの曲面の表面粗さ等のノイズを排除して、成形された光学レンズの曲面の測定値のみを抽出できる。

更に、非球面の式にて特定された上記光学レンズの曲面と当該光学レンズの球面形状の設計曲面との誤差に対応する情報を、曲面が球面形状の光学レンズを成形するための補正情報として、当該光学レンズの特性毎にデータベース化し、このデータベース化された補正情報を用いて、曲面が非球面形状の光学レンズを成形する成形型の上型モールド及び下型モールドにおける使用面の設計値を補正して設計することから、非球面形状の曲面を有する光学レンズに適合した補正情報をデータベースから取り出すことによって、テスト成形を実施することなく、曲面が非球面形状の光学レンズを成形する成形型の上型モールド及び下型モールドにおける使用面の設計値を補正する補正情報を短時間に確定できる。

これらの結果、曲面が非球面の所望形状の光学レンズを成形する成形型の上型モールド及び下型モールドにおける使用面を高精度且つ効率的に設計することができる。

【0110】

(12) 式(1)の第1項($K=0$)である基準球面成分により、成形された光学レンズの曲面における球面形状成分の誤差に対応するために、光学レンズの球面形状の設計曲面に形成された成形型10の上型モールド11及び下型モールド12における使用面16の全体形状を補正する全体形状補正情報を求め、また、上記式(1)の第2項である多項式成分により、成形された光学レンズの曲面における球面形状以外の成分の誤差に対応するために、光学レンズの球面形状の設計曲面に形成された上記上型モールド11及び下型モールド12の使用面16の局所形状を補正する局所形状補正情報を求めるところから、これらの全体形状補正情報と局所形状補正情報を分離独立して求めることで、成形された光学レンズの誤差(球面形状成分の誤差と球面形状以外の成分の誤差)を精度よく補正情報を反映して適切な補正を実施できる。この結果、曲面が非球面形状の光学レンズを成形する成形型の上型モールド及び下型モールドを高精度に設計できる。

【0111】

(13) 成形型から曲面が非球面形状の光学レンズを成形する際に当該光学レンズが変形してしまう場合であっても、データベースから適合した補正情報を取り出すことによって、曲面が非球面の所望形状の光学レンズを成形する成形型の上型モールド及び下型モールドを高精度且つ効率的に設計できるので、この成形型の上型モールド及び下型モールドによって、曲面が非球面の所望形状の光学レンズを高精度且つ効率的に成形して得ることができる。

【0112】

以上、本発明を上記実施の形態に基づいて説明したが、本発明はこれに限定されるものではない。

例えば、本実施の形態では、キャスト法を用いて光学レンズを成形して製造するものを述べたが、このキャスト法以外の製造方法によって光学レンズを製造する場合にも本発明を適用できる。具体的には、プラスチックレンズを直接切削加工及び研磨加工する場合において、研削加工での切削面形状データ補正、研磨加工での研磨ツール(研磨皿)の形状補正及び屈折力補正に適用でき、更に、熱軟化成形型の補正等に適用可能である。

【0113】

また、上記実施の形態では成形型がガラス製の場合を述べたが、熱収縮率の高い他の成形型、例えば金型による成形の場合にも、本発明を適用できる。

【0114】

一方、上記実施の形態ではテスト成形品として、表面が球面形状の光学レンズの場合を述べたが、表面が非球面形状の光学レンズをテスト成形品として適用することもできる。

【0115】

更に、上記実施の形態では、成形品たる光学レンズの表面の曲面形状を当該光学レンズの中心を通る一つの経線(つまり直径)上で計測しデータ解析するものを述べたが、当該光学レンズの中心を通る複数の経線(つまり直径)上で計測してデータ解析し、これらの平均値を算出するものでもよい。

【図面の簡単な説明】

【0116】

【図1】本発明に係る成形型の設計方法における第1の実施の形態が実施されて製作された上型モールド及び下型モールドを有する成形型を示す側断面図である。

【図2】図1の下型モールドを示す側断面図である。

【図3】図1の成形型を用いた光学レンズ(プラスチックレンズ)の製造手順を示すフローチャートである。

【図4】図1の上型モールド及び下型モールドの製造手順を示すフローチャートである。

【図5】図1の成形型からテスト成形された成形品である光学レンズの成形曲面21及び設計曲面20などを示すグラフである。

【図6】テスト成形されて式(1)により特定された光学レンズの成形曲面21のう

ちの多項式成分が図5の基準球面成分(曲面形状22)に対しづれる偏差量を、当該光学レンズの各位置において示したグラフである。

【図7】図1の上型モールド及び下型モールドの設計手順において、全体形状補正情報及び局所形状補正情報の算出などを示す概略図である。

【図8】図1の上型モールド及び下型モールドの設計手順を具体的に示すフローチャートである。

【図9】(A)は、図1の成形型により転写されて光学レンズの曲面に形成された転写マーキングを示す正面図であり、(B)は図9(A)の頂点転写マーキングを示す部分拡大図であり、(C)は、図9(A)の周縁部転写マーキングを示す部分拡大図である。

【図10】成形品たる光学レンズの成形曲面が設計曲面に対し有する形状誤差を当該光学レンズの各位置で示し、(A)が第1の実施の形態における成形型の設計方法により設計された成形型を用いて成形された光学レンズの場合のグラフであり、(B)が第1の従来の技術において平均曲率を用いて補正することで設計された成形型により成形された光学レンズの場合のグラフである。

【図11】本発明に係る成形型の設計方法における第2の実施の形態において用いられるデータベース化された局所形状補正情報の一部である形状変化率を示すグラフである。

【図12】本発明に係る成形型の設計方法における第2の実施の形態において用いられるデータベース化された全体形状補正情報を示すグラフである。

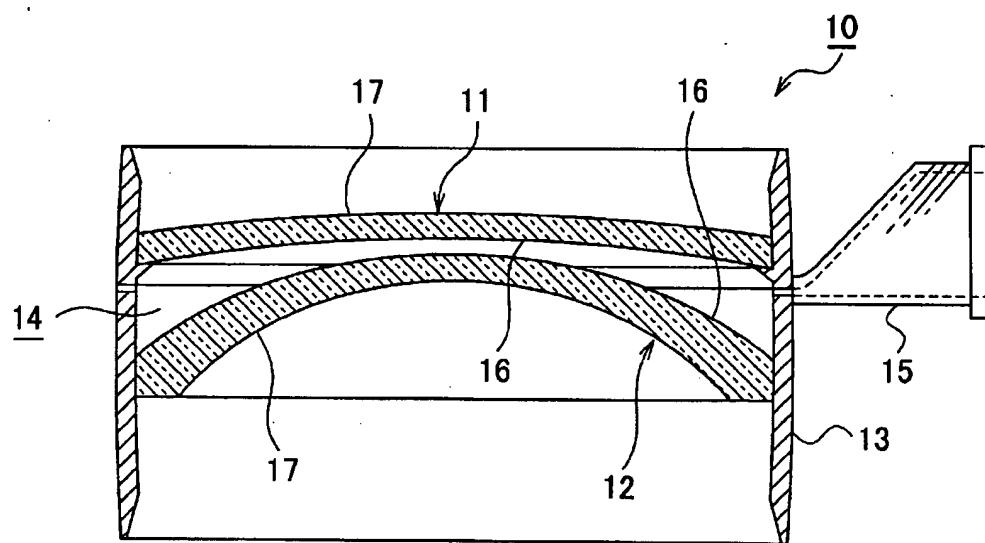
【符号の説明】

【0117】

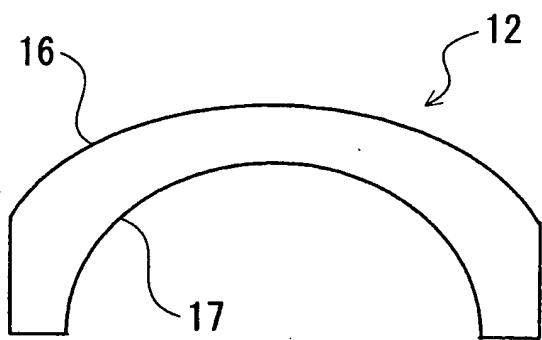
- 10 成形型
- 11 上型モールド
- 12 下型モールド
- 16 使用面(成形面)
- 20 設計曲面
- 21 成形曲面
- 22、23 曲面形状
- 30 光学レンズ
- 31 曲面
- 32 転写マーキング
- 33 頂点転写マーキング
- 34 A、34 B 周縁部転写マーキング
- A_{2i} 非球面係数
- B_{2i} 係数
- C 頂点曲率
- R₀ 設計頂点曲率半径
- R 頂点曲率半径
- O 頂点
- P 光軸

【書類名】 図面

【図 1】

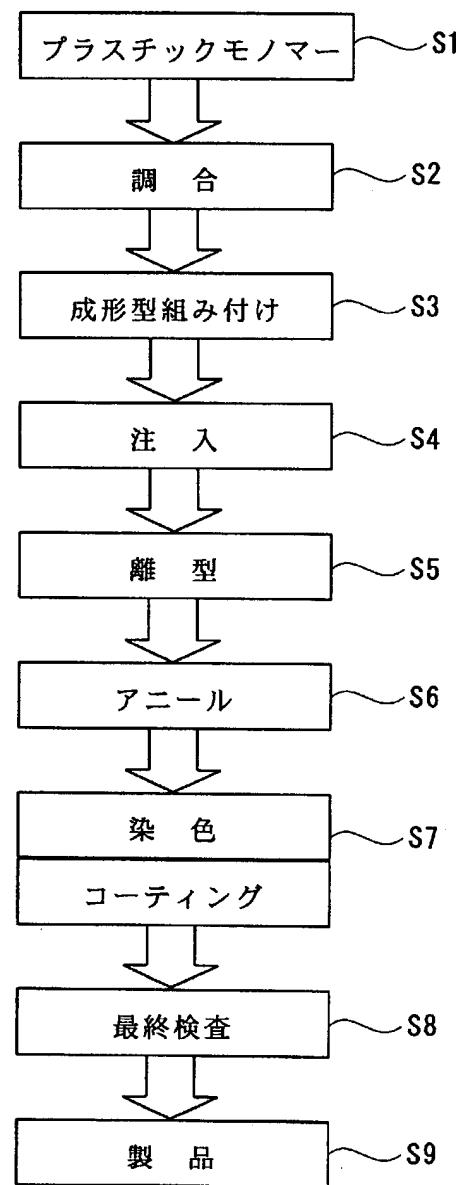


【図 2】



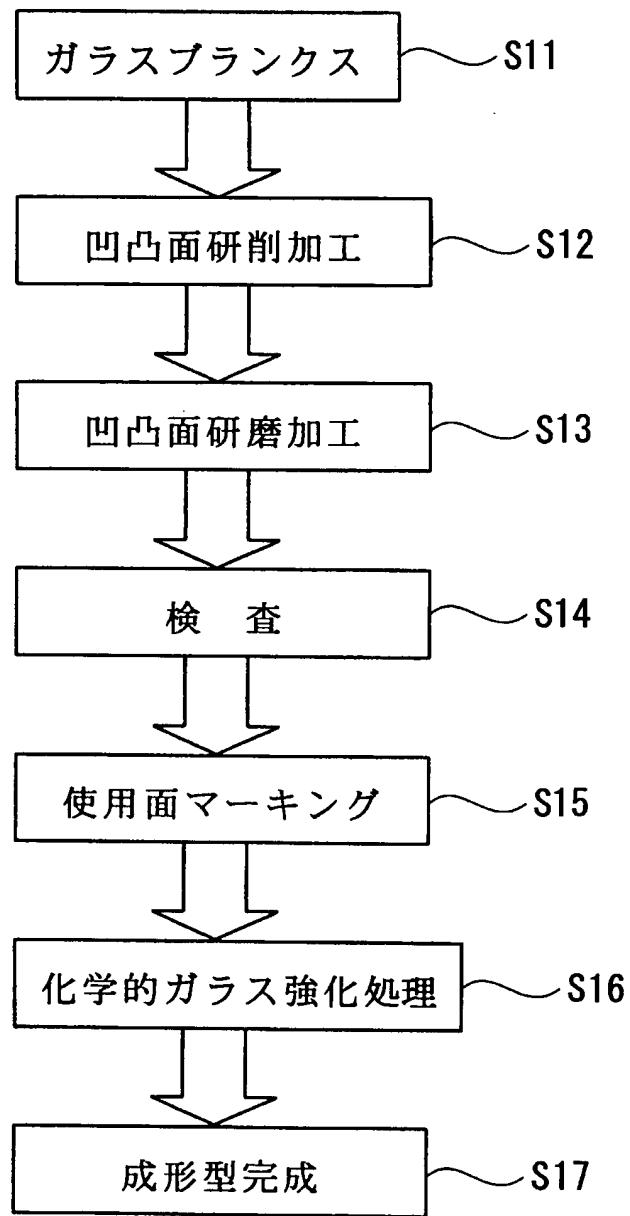
【図3】

プラスチックレンズの製造工程

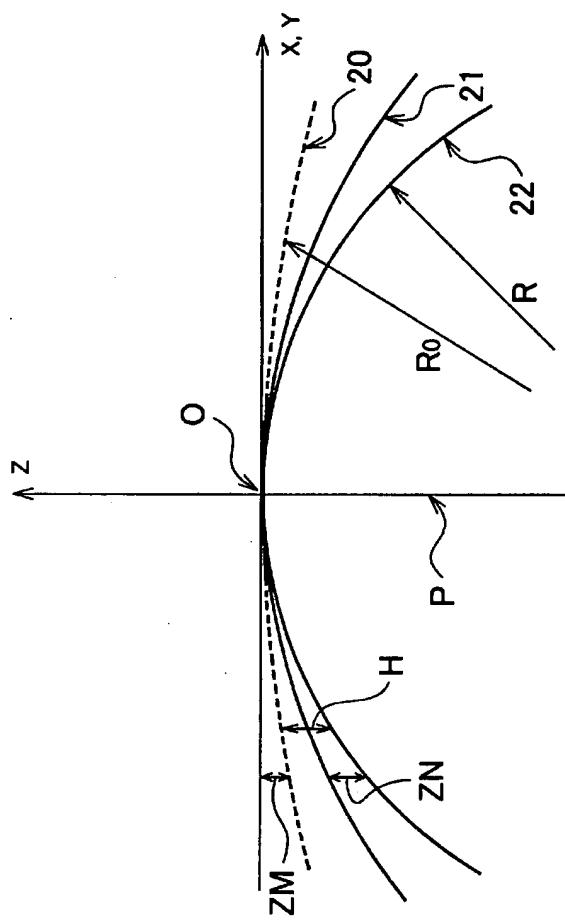


【図 4】

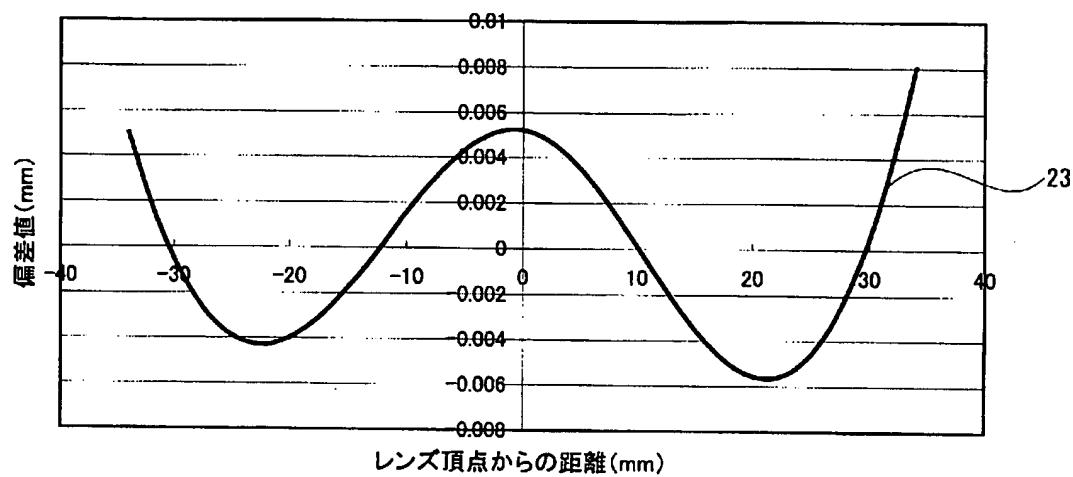
上型、下型モールドの製造工程



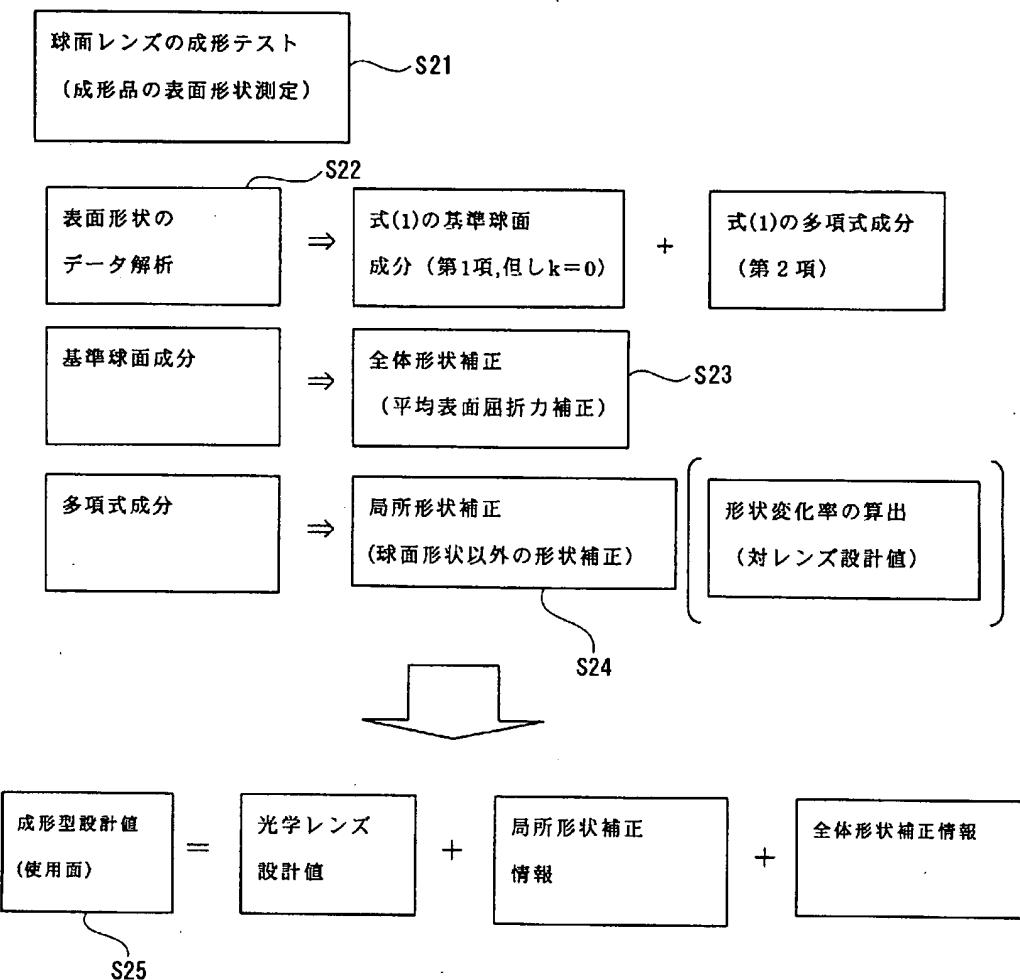
【図 5】



【図 6】

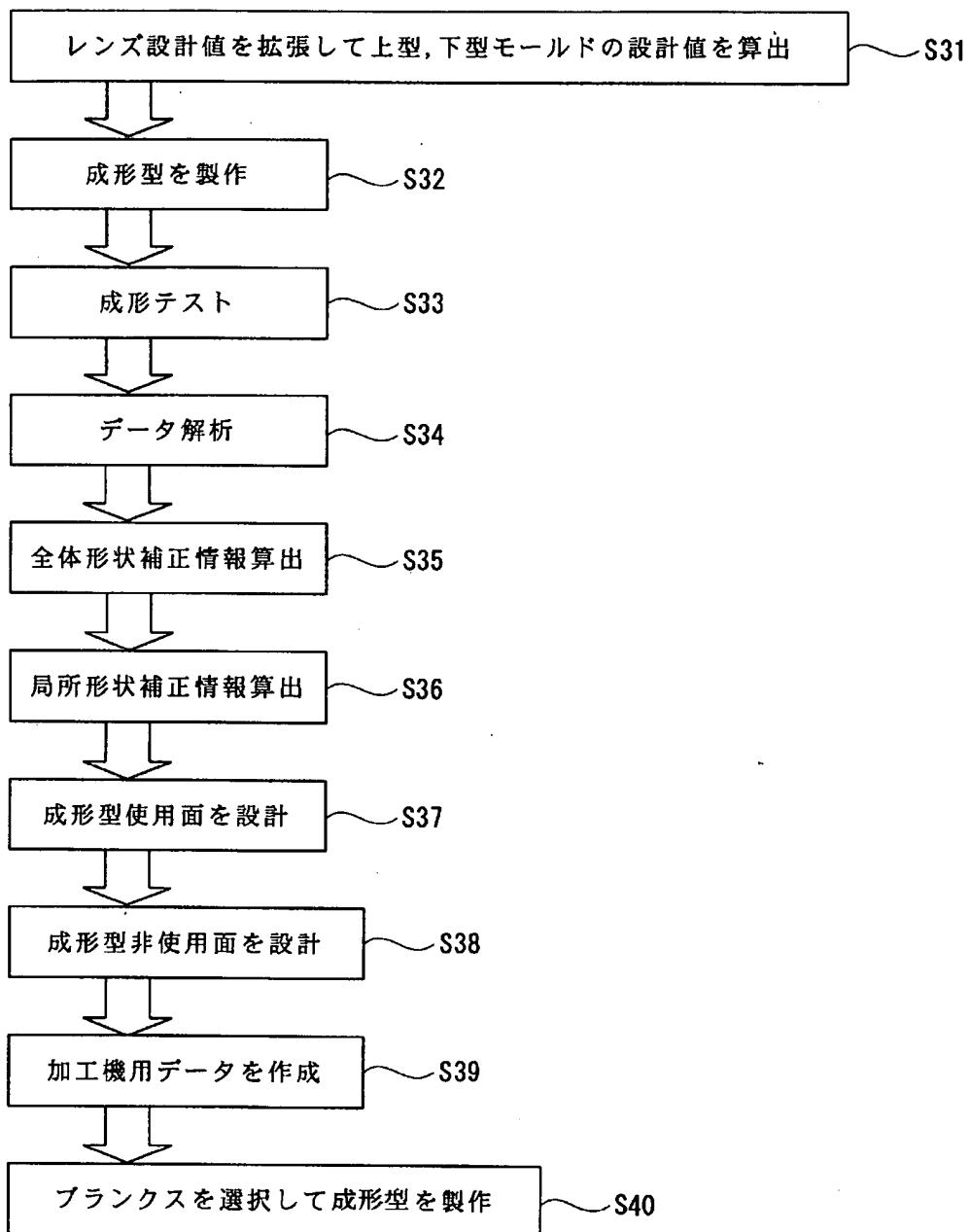


【図 7】



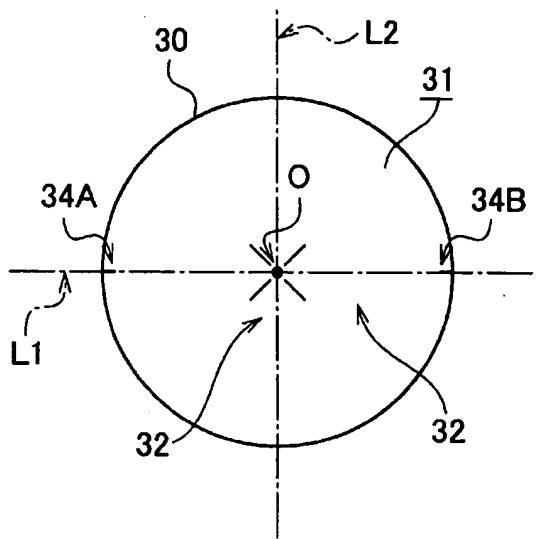
【図8】

上型、下型モールドの設計手順

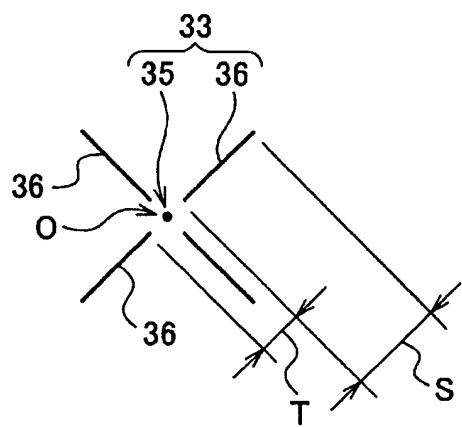


【図9】

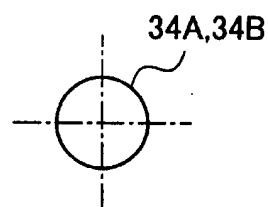
(A)



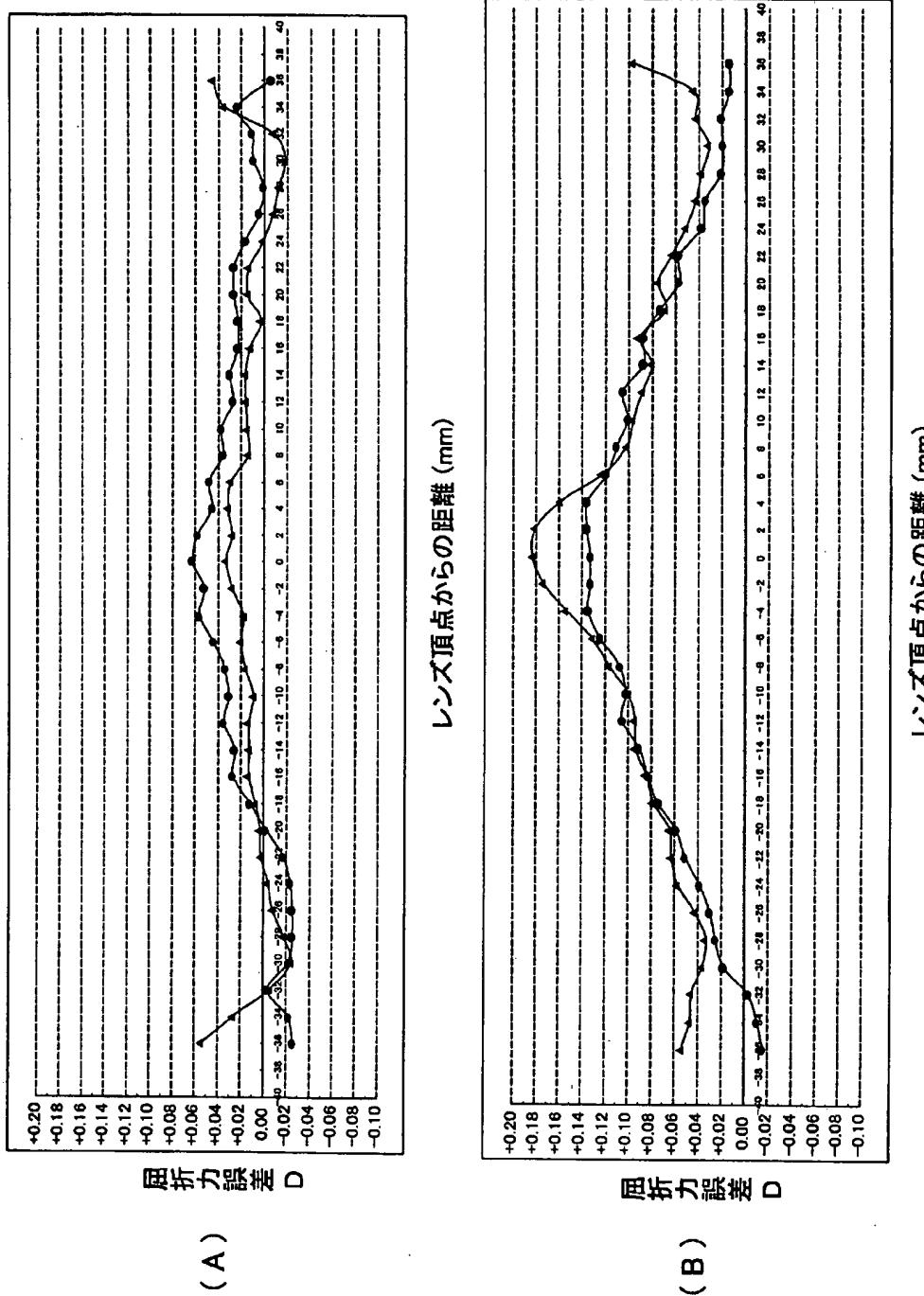
(B)



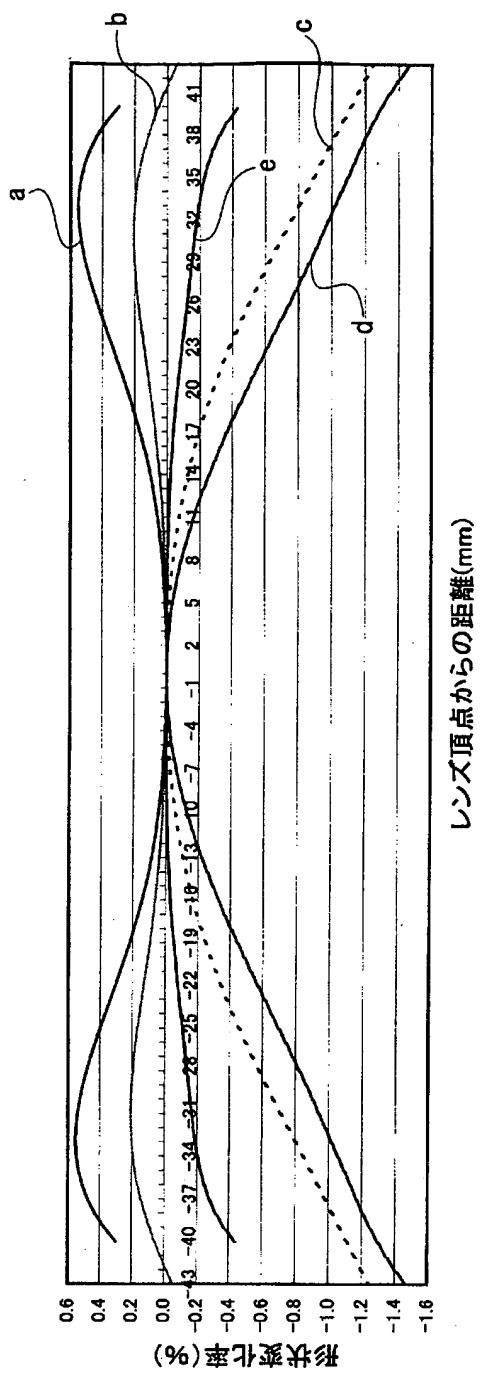
(C)



【図10】

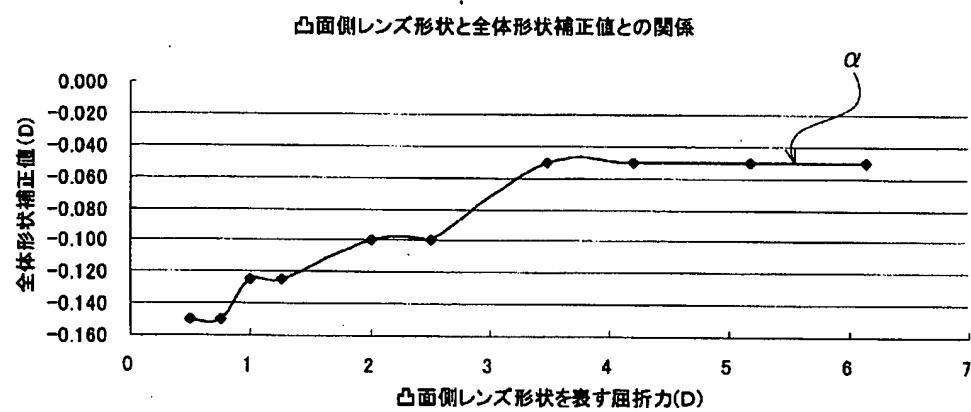


【図 1-1】

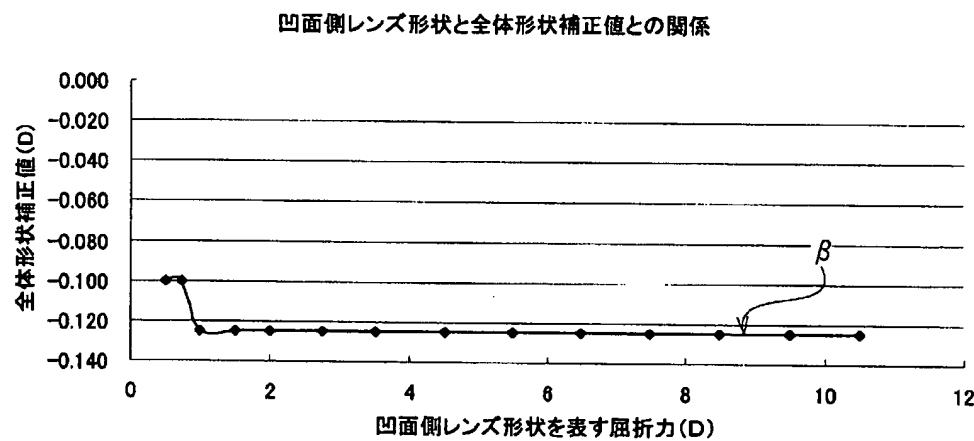


【図12】

(a)



(b)



【書類名】要約書

【要約】

【課題】 成形型から成形される成形品の形状が変形する場合にも、曲面が非球面の所望形状の成形品を成形する成形型を高精度に設計できること。

【解決手段】 上型モールド11、下型モールド12の使用面16が球面形状の光学レンズの設計曲面に形成された成形型10を用意し、この成形型から成形された光学レンズの曲面形状を測定し、この測定値を非球面の式である式(1)に近似させて、成形された光学レンズの曲面を非球面として特定し、非球面の式にて特定された光学レンズの曲面と上記設計曲面との誤差に対応する情報を、曲面が球面形状の光学レンズを成形するための補正情報として、光学レンズの特性毎にデータベース化し、このデータベース化された補正情報を用いて、曲面が非球面形状の光学レンズを成形する成形型の上型モールド、下型モールドにおける使用面の設計値を補正して設計するものである。

【数10】

$$Z = \frac{C\rho^2}{1 + \sqrt{1 - (1+K)C^2\rho^2}} + \sum_{i=2}^n A_{2i}\rho^{2i} \quad —— (1)$$

【選択図】

図1

出願人履歴

000113263

20021210

名称変更

東京都新宿区中落合2丁目7番5号

HOYA株式会社